PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-265725

(43)Date of publication of application: 28.09.1999

(51)Int.CI.

H01M 8/06 C01B 31/18 C10K 3/04 H01M 8/04 H01M 8/10

(21)Application number: 10-066906

(22)Date of filing:

10-066906 17.03.1998 (71)Applicant:

SANYO ELECTRIC CO LTD

(72)Inventor:

MATSUBAYASHI TAKAMASA

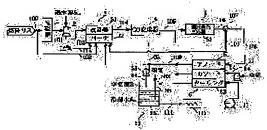
MIYAKE YASUO NISHIO KOJI

(54) CARBON MONOXIDE REMOVING DEVICE AND ITS OPERATING METHOD

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To remove CO (carbon monoxide), while avoiding an occurrence of abrupt reaction in the vicinity of a gas inlet of a CO removing device and a lowering of reactivity in the vicinity of gas outlet, and excellently maintaining efficiency of selective oxidation reaction.

SOLUTION: This CO removing device 5 produces reactive gas by mixing air with reformed hydrogen-rich gas containing CO, and removes CO in the reactive gas by catalyst in a reactor. It is composed of a selective oxidation reactor 51 and an air humidifier 56, and air around a fuel cell system is humidified by cooling water A used for a cooling process in a fuel cell 6, and the humidified air is mixed with the reformed gas and introduced into the selective oxidation reactor 51 in order to remove CO.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

16.10.2002

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

3732004

[Date of registration]

21.10.2005

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

BEST AVAILABLE COPY

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平11-265725

(43)公開日 平成11年(1999)9月28日

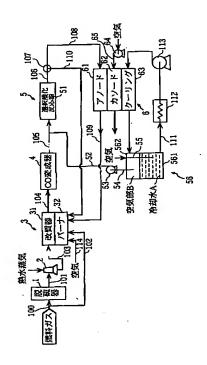
最終頁に続く
-
15番5号
15番5号 三
15番5号 三
15番5号 三
3

(54) 【発明の名称】 一酸化炭素除去装置およびその運転方法

(57)【要約】

【課題】 CO除去装置のガス導入口付近における急激な反応の発生やガス排気口付近における反応性の低下を回避し、良好に選択酸化反応の効率を維持しつつCOを除去することが可能な燃料電池システムのCO除去装置およびその運転方法を提供する。

【解決手段】 CO除去装置5を選択酸化反応器51と空気加湿器56によって構成し、燃料電池6で冷却処理に供した冷却水Aにより燃料電池システム周辺の空気を加湿し、当該加湿空気を改質ガスと混合して選択酸化反応器51に導入しCO除去する。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 一酸化炭素を含む水素リッチな改質ガス に空気を混合して反応ガスを生成し、反応器内の触媒に より前記反応ガス中の一酸化炭素を除去する一酸化炭素 除去装置において、

1

一酸化炭素除去前に、予め反応ガスの熱容量を増加させ つつ反応ガス中の一酸化炭素および酸素を希釈する反応 ガス希釈手段を備えるととを特徴とする一酸化炭素除去 装置。

【請求項2】 前記反応ガス希釈手段は、

空気を加湿する加湿手段であることを特徴とする請求項 1記載の一酸化炭素除去装置。

【請求項3】 前記一酸化炭素除去装置は燃料電池シス テム用の一酸化炭素除去装置であり、前記加湿手段は燃 料電池の冷却水により空気を加湿することを特徴とする 請求項1または2記載の一酸化炭素除去装置。

【請求項4】 前記一酸化炭素除去装置は燃料電池シス テム用の一酸化炭素除去装置であり、前記反応ガス希釈 手段は、燃料電池のカソード排気ガスを改質ガス側へ供 給するカソード排気ガス供給手段を備えるととを特徴と 20 ール等の低級アルコール類を燃料とし、これらを水蒸気 する請求項1記載の一酸化炭素除去装置。

【請求項5】 前記燃料電池は、固体高分子型燃料電池 であることを特徴とする請求項3または4記載の一酸化 炭素除去装置。

【請求項6】 一酸化炭素を含む水素リッチな改質ガス に空気を混合して反応ガスを生成する反応ガス生成ステ ップと、反応器内の触媒により前記反応ガス中の一酸化 炭素を除去する一酸化炭素除去ステップとを備える一酸 化炭素除去装置の運転方法において、

前記反応ガス生成ステップで改質ガスに加湿した空気を 30 号公報に記載)。 混合し、予め反応ガスの熱容量を増加させつつ反応ガス 中の一酸化炭素および酸素濃度を希釈するサブステップ を備えることを特徴とする一酸化炭素除去装置の運転方 法。

【請求項7】 燃料電池システムにおける一酸化炭素除 去装置の運転方法であって、一酸化炭素を含む水素リッ チな改質ガスに空気を混合して反応ガスを生成する反応 ガス生成ステップと、反応器内の触媒により前記反応ガ ス中の一酸化炭素を除去する一酸化炭素除去ステップと を備え

前記反応ガス生成ステップに、燃料電池の冷却水を水蒸 気として空気に混合し、予め反応ガスの熱容量を増加さ せつつ反応ガス中の一酸化炭素および酸素濃度を希釈す るサブステップを備えることを特徴とする一酸化炭素除 去装置の運転方法。

【請求項8】 燃料電池システムにおける一酸化炭素除 去装置の運転方法であって、一酸化炭素を含む水素リッ チな改質ガスに空気を混合して反応ガスを生成する反応 ガス生成ステップと、反応器内の触媒により前記反応ガ を備え、

前記反応ガス生成ステップで、燃料電池のカソード排気 ガスを前記空気として改質ガス側と混合し、カソード排 気ガス中に含まれる水蒸気により反応ガスの熱容量を増 加させつつ反応ガス中の一酸化炭素および酸素濃度を希 釈することを特徴とする一酸化炭素除去装置の運転方 法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、燃料電池システム 10 における一酸化炭素除去装置およびその運転方法の改良 技術に関する。

[0002]

【従来の技術】燃料電池システムは、燃料電池のアノー ド側に水素を含むアノードガス、カソード側に酸素を含 むカソードガスをそれぞれ供給して、水素と酸素を電気・ 化学的に反応させて発電を行うものである。通常カソー ドガスとしては空気が用いられるが、アノードガスとし ては天然ガス・ナフサ等の軽質炭化水素、またはメタノ 改質反応あるいは部分酸化反応等の改質反応により水素 リッチな改質ガスとしたものが用いられている。

【0003】燃料の改質反応に際しては、燃料電池シス テムに使用されている白金(Pt)系触媒を被毒する一 酸化炭素(以下CO)が副反応で生じる。とのCOは、 燃料電池に到達するまでにCO変成器において1%程度 の濃度に低減されるが、これにCO除去装置を加えて用 いると約100ppm (0.01%) 以下の濃度にまで 低減させることが可能となる(特開平3-276577

[0004]

40

【発明が解決しようとする課題】ところでCO除去装置 に導入する改質ガスには、CO除去反応(選択酸化反 応)を行うために予め酸化剤として酸素を含む気体(空 気等)を混合させる必要がある。ととで、酸素濃度が比 較的高くなるCO除去装置のガス導入口付近では反応が 急激に反応しやすく、とのときの反応熱により触媒層温 度が適正温度範囲を超えるまで上昇すると、CO選択性 が低下して燃料電池システムとしては有害な水素の燃焼 反応等の副反応が進行する。さらに、CO除去装置のガ ス排気口付近では、ガス導入口とは逆に酸素不足により 本来行われるべき選択酸化反応の進行が妨げられること となる。

【0005】これに対し、例えば特開平8-47621 号公報や特開平8-133702号公報には選択酸化反 応の進行度合に応じてCO除去装置への空気供給量を調 節し、反応の急激な進行を防止させる技術が開示されて いる。しかし、との空気量の調節によって酸素量を減ら ・すとCOを酸化除去するための酸素量が不足する場合が ス中の一酸化炭素を除去する一酸化炭素除去ステップと 50 あり、CO除去装置全体での選択酸化反応を抑制させる

3

副作用をも有していると考えられる。

【0006】現在では、このようなCO除去装置の反応効率を向上させるための技術開発について、さらなる期待が寄せられている。本発明は上記課題に鑑みてなされてたものであって、その目的はCO除去装置のガス導入口付近における急激な反応、およびガス排気口付近における反応性低下等の温度制御に関連する問題を回避し、良好に選択酸化反応の効率を維持しつつCOを除去することが可能な燃料電池システムのCO除去装置およびその運転方法を提供することにある。

[0007]

【課題を解決する手段】上記問題を解決するために、本発明は一酸化炭素を含む水素リッチな改質ガスに空気を混合して反応ガスを生成し、反応器内の触媒により前記反応ガス中の一酸化炭素を除去する一酸化炭素除去装置において、一酸化炭素除去前に、予め反応ガスの熱容量を増加させつつ反応ガス中の一酸化炭素および酸素を希釈する反応ガス希釈手段を備える一酸化炭素除去装置とした。

【0008】このような反応ガス希釈手段により、酸素

/一酸化炭素(O,/CO) 比を大幅に変化させることな く反応温度の過度の上昇を抑制することが可能になり、 効率のよいCO選択酸化反応を行うことができる。ま た、前記反応ガス希釈手段を、空気を加湿する加湿手段 によって実現すれば、加湿手段で空気に加えられた比較 的不活性な水蒸気によって、反応ガスを安全に希釈する ことができると共に、反応ガス全体の熱容量を増加さ せ、上記温度上昇の抑制効果を高めることができる。 【0009】さらに、一酸化炭素除去装置を燃料電池シ ステム用のものとし、前記加湿手段を燃料電池の冷却水 30 により空気を加湿するものとした場合には、システム内 における資源を利用することで外部より新たに装置を備 える必要がなくなり、燃料電池システムのコンパクト化 に寄与できる他、コスト的にも有利になる。また一酸化 炭素除去装置を燃料電池システム用のものとし、前記反 応ガス希釈手段に、燃料電池のカソード排気ガスを改質 ガス側へ供給するカソード排気ガス供給手段を備える と、燃料電池の運転により酸素量が低減され加湿状態に ある空気であるため、上記した水による反応ガスの熱容 量の制御効果とともに、通常の空気を使う場合と比べて O、/COを等しくした場合、より多くの水蒸気とN、で 希釈することができ、良好な選択酸化反応を行って効率 よく電力が得られる燃料電池システムとすることができ

[0010]

る。

【発明の実施の形態】 (実施の形態1)

(燃料電池システムの全体構成の説明)図1は、本発明の実施の形態1にかかる固体高分子型燃料電池システムの構成図である。

【0011】との燃料電池システムは、天然ガス、都市

4

ガス、ナフサ等の燃料ガスを用いて発電するものであっ て、その主とする構成は、燃料ガス中の硫黄成分を除去 する脱硫器 1 と、燃料ガスを高温の水蒸気と混合するエ ジェクタ2と、燃料ガスを水蒸気改質して水素リッチな 改質ガスを生成する改質装置3と、改質ガス中のCOを 水蒸気によりCO,に酸化して(シフト反応)除去する CO変成器4と、改質ガス中のCOを選択酸化してさら に除去するCO除去装置5と、CO除去装置5からの改 質ガスを燃料極(アノード極)61に取り入れ、空気極 10 (カソード極) 62 に酸素源である空気を取り入れて発 電する固体高分子型燃料電池6とに大きく分けられる。 【0012】脱硫器1は脱硫用のコバルト-モリブデン (Co-Mo)系または酸化亜鉛(ZnO)系触媒等が 内部に充填されており、ヒータ(不図示)で約200℃ ~300℃付近まで加熱されることにより燃料ガスに含 まれる硫化水素(H,S)・硫化アルキル(R-SH)等 の各種硫黄成分を吸着除去する。改質装置3は、本実施 の形態では水蒸気改質反応による改質方式を採用してお り、内部に改質触媒としてニッケル(Ni)系触媒が充 20 填された円筒状の改質器31と、燃料ガスを燃焼して前 記改質器31を高温に加熱昇温させるバーナ32とで構 成されている。

【0013】CO変成器4は、円筒状容器にCO変成用触媒として銅-亜鉛系触媒等が充填されており、改質装置3から送出される改質ガスと水蒸気の混合ガスを筒長さ方向に流通させながら、180℃~250℃程度の運転温度においてCOをCO₂に酸化し(シフト反応)、改質ガスのCO濃度を約1%(10、000ppm)にまで低減する。

【0014】CO除去装置5は、本実施の形態では選択酸化反応器51と空気加湿器56から構成される。この選択酸化反応器51と空気加湿器56は後述の配管52、105により互いに連結されている。このうち空気加湿器56の主体をなす円筒状のバッファ槽561は筒長さ方向を上下にして内部中程まで冷却水Aが満たされており、この冷却水A中に吹き込み管として空気導入管55がバッファ槽蓋562を介して挿入されている。バッファ槽蓋562にはさらに加湿空気流通管54が挿通されており、冷却水A上方の空気部Bの加湿空気がエアボンブ53の吸引によって加湿空気流通管52へ送出される。当該加湿空気流通管52を流れる加湿空気は、選択酸化反応器51に改質ガスを送り込む配管105に送出され、改質ガスと混合されて反応ガスの生成に供される。

【0015】冷却水Aは、燃料電池6内に冷却制御部として備えられたクーリング部63の内部へ環状配管111を通して循環される冷媒が、バッファ槽561内に滞留したものである。燃料電池6内部の冷却処理に供された冷却水(約80℃)は、このように一旦前記バッファ 槽561にて滞留する間に、蒸発等による損失分を補充

タンク (不図示) により補充されつつ、前記加湿空気の 生成に用いられる。冷却水Aはポンプ113の駆動によ り一定時間後に環状配管111から熱交換器112に導 入され、ことで適温まで冷却された後に再びクーリング 部63に送り込まれる。

【0016】選択酸化反応器51は円筒状容器に選択酸 化触媒として白金-アルミナ (Pt-Al,O) 系触媒等 が充填されたものであって、前記反応ガスを内部に取り 込み、触媒適正温度域(上記触媒の場合はほぼ100℃ ~250℃の範囲) において選択酸化反応を行いCO濃 10 度を約0.01% (100ppm)以下まで低減する。 【0017】燃料電池6は固体高分子型燃料電池であ り、アノード(負極)部61とこれに対向するカソード (正極) 部62、および前記電極部61、62の対向間 に配された電解質部 (不図示)、そして燃料電池6筐体 内部に挿通された前記環状配管111を備えるクーリン グ部63等よりなる。

(配管についての説明)燃料ガス(改質ガス)系の配管 としては図1に示すように、都市ガスなどの燃料ガス供 給源 (不図示) から脱硫器 1 に燃料ガスを送る配管 1 0 0、脱硫器1からエジェクタ2に燃料ガスを送る配管1 01、前記燃料ガス供給源から改質装置3のバーナ32 に燃料ガスを送る配管 102、エジェクタ2から改質装 置3に燃料ガスと熱水蒸気の混合ガスを送る配管10 3、改質装置3からCO変成器4に改質ガスを送る配管 104、CO変成器4から選択酸化反応器51に改質ガ スを送る配管105、選択酸化反応器51から三方弁1 07を経て燃料電池6のアノード部61に改質ガスを送 出する配管106、108、アノード部61からパーナ 32 に未反応のアノード排ガスを送る配管 109 等が配 30 れられるので、電気化学的反応が進行し発電が行われ 設されている。

【0018】水系の配管としては、燃料電池6のクーリ ング部63、空気加湿器56、熱交換器112に順次冷 却水を循環させる環状配管111が配設されている。水 蒸気と空気の混合ガス(加湿空気)に対しては、加湿空 気流通管54、52がある。その他には、バーナ32に 空気を送る配管114と、システム起動時に選択酸化反 応器51から送出されるガスを燃料電池6を迂回させて バーナ32に送るため、三方弁107からガス流通経路 としてバイパス配管110が備わっている。

【0019】また図の簡単化のため図示しないが、これ らの配管には流量を調節するバルブ (不図示)が各々挿 設され、燃料電池システムの運転状況に合わせて調節で きるようになっている。

(運転方法についての説明)以上のような構成を有する 本燃料電池システムの起動初期においては、まず燃料ガ スの改質反応を開始するために改質装置3の改質器31 の昇温が重要となる。したがって、初めに燃料ガスが全 て配管102を流通しバーナ32に直接送られるように バルブを操作する。

【0020】次に、配管114および配管102からバ ーナ32に空気と燃料ガスをそれぞれ送り込み、パーナ 32を点火して燃料ガスを燃焼させ、改質器31を加熱 昇温する。このとき三方弁107は、ガスをバイパス配 管110側に流通させるように設定しておく。また同時 にCO変成器4、選択酸化反応器51および燃料電池6 も、ヒータ(不図示)などの外部熱により加熱昇温す る。

【0021】改質器31が約400℃まで加熱昇温さ れ、СО変成器4および選択酸化反応器51が水蒸気の 露点以上に昇温された後、バルブを操作して脱硫器1に 燃料ガスを導入し、脱硫処理を行う。次に脱硫処理した 燃料ガスを配管101からエジェクタ2に導入し、ここ で燃料ガスと高温の水蒸気を混合し、配管103から改 質器31に導入する。

【0022】次に前記混合ガスを改質器31の内部に通 過させ、改質反応を開始させる。生成した改質ガスをC O変成器 4 および選択酸化反応器 5 1 側に順次送り、配 管106から配管110へ流通させてバーナ32に供給 20 する。これにより、改質器31は運転温度範囲の700 ~800℃まで加熱昇温され、CO変成器4および選択 酸化反応器 5.1 もCO変成反応と高温の改質ガスにより それぞれ加熱昇温される。

【0023】改質器31、CO変成器4、選択酸化反応 器51および燃料電池6が運転温度範囲まで加熱昇温さ れた時点で、3方弁107を燃料電池6側に切り換えて 通常運転に入る。とれで燃料電池6のアノード部61に 水素リッチな改質ガスが導入され、カソード部62には エアポンプ64、空気導入管65を通じて空気が取り入 る。

【0024】なお燃料電池システム内における各構成の 運転温度範囲は、改質器31が約700~800℃、C ○変成器4が約180~300℃、選択酸化反応器51 が約100~250℃、燃料電池6が約70~80℃で ある。この運転温度範囲において、本燃料電池システム では燃料電池6から外部負荷への電力供給が行われる。

【0025】通常運転中の燃料電池システムにおける空 気加湿器56は、エアポンプ53が加湿空気流通管52 40 方向に吐出するように駆動されると、バッファ槽561 内部が減圧されて燃料電池システム周辺の空気が空気導 入管55からバッファ槽561内の冷却水A中に取り込 まれる。この空気は冷却水Aの温度(約80℃)を露点 として加湿され、その後空気部Bに移動し、加湿空気流 通管54、52を介してエアポンプ53により配管10 5へ送出される。とれによって選択酸化反応器51に は、CO変成器4からの改質ガスと、前記加湿空気混合 ガスとを混合した反応ガスが送り込まれる。

【0026】以上のような構成により、選択酸化反応中 50 の過度の温度上昇を回避するために反応ガス成分の空気 を加湿するわけであるが、その効果が得られる具体的な 作用としては主に次の2つが挙げられる。 すなわち、水 蒸気の体積を用いてCOやO、等の反応ガス成分の濃度 を希釈するととと、水蒸気の熱容量を利用して反応ガス 全体の熱容量を大幅に増大させることで、上記温度上昇 の抑制効果を高める。

【0027】また、この水蒸気は燃料電池の電解質膜 (固体高分子電解質膜)の乾燥を防ぎ、良好な発電を行 うために電解質膜を湿潤する目的にも用いられる。な お、本実施の形態ではバルブ等の公知のガス流量調節器 10 によって改質ガス中のCOと加湿空気中のO、との比を 維持するように制御がなされている。この制御に関する 設定は、使用する燃料ガスの組成等に応じて適宜調整可 能になっている。

【0028】(実施の形態2)続いて本発明の実施の形 態2について説明する。図2は、本実施の形態における 燃料電池システムの主要構成を示す概略図である。シス テム構成の多くは実施の形態1と同様であるが、空気加 湿器56で生成した加湿空気を燃料電池6で使用し、カ ソード排気ガスとしたものをCO除去装置5の選択酸化 20 反応器51へ導入する点が異なる。

【0029】一般的に燃料電池においては、空気が酸素 源として用いられている。酸性電解質型燃料電池では、 カソード付近において酸素と水素イオンが反応して水が 生じるので、燃料電池に供給される空気が排出される時 には酸素量が当初より数割減少し、かつ酸素量に対する 窒素量が増加した水蒸気リッチな排気ガス(カソード排 気ガス)となる。特に固体高分子型燃料電池において は、電解質膜を湿潤状態に維持するため加湿空気がカソ 対して比較的多くの窒素と水蒸気が含まれることとな る。これらはともに反応ガスの熱容量を増加させること ができるので、本実施の形態ではこのカソード排気ガス を反応ガス成分として利用するものである。

【0030】その具体的な手段としては図2に示すよう に、カソード部62の排気管68に配管105側と連結 するカソード排気ガス供給管69を備える。カソード排 気ガス供給管69にはエアボンプ70を配置する。ま た、カソード部62の空気導入管65と前記排気管68 で直結するバイパス配管66を設け、当該バイパス配管 40 66と空気導入管65の連結部に三方弁67を配設す

【0031】なお本燃料電池システムでは、燃料電池6 の電解質膜を湿潤するために空気加湿器56で加湿した 空気をカソード部62へ導入する。

(燃料電池システムの運転方法) 以上のような構成の燃 料電池システムの運転方法は、システムの運転とともに 以下のように行う。なお前記実施の形態と重複する一部 の説明を省略する。

前記のシステムとほぼ同様である。まず燃料ガスを配管 102からバーナ32に送り込み、これを燃焼して改質 器31を400℃程度まで加熱昇温する。続いて燃料ガ スを脱硫器1および改質器31側に送り、CO変成器4 ・選択酸化反応器51の内部を順次流通させて配管11 0よりパーナ32に導入するように三方弁107を調節 する。また、とれと平行して三方弁67を調節し、配管 105にエアポンプ64、70により通常の加湿空気が 送り込まれるようにする。一定時間後にCO変成器4・ 選択酸化反応器51がそれぞれの反応の開始可能レベル に到った後、前記三方弁107を操作して選択酸化反応 器51からの改質ガスを燃料電池6のアノード部61側 へ流通させ、三方弁67をカソード部62側に設定して 加湿空気をカソード部62へ導入する。これにより、燃 料電池6にて発電が開始され、選択酸化反応器51への 反応ガスにカソード排気ガスが導入される。以上の操作 でCO除去装置5 および燃料電池システムを通常運転に 移行させることができる。

【0033】(反応ガス組成比と反応効率の説明)次 に、上記した実施の形態1および2のCO除去装置に導 入する反応ガスの組成と、CO除去装置の反応効率につ いて、反応ガス組成比を表す図(図3)と、選択酸化反 応器51中の触媒層の温度分布を表す図(図4)を用い て説明する。なお燃料電池システムに導入する燃料ガス としては、都市ガス13A(組成;メタン88%、エタ ン6%、プロパン4%、ブタン2%)を使用した。改質 装置内の改質器に導入される水蒸気の水分子と燃料ガス 中の炭素原子とのモル比率 (スチーム/カーボン比)は 約2.5である。また、改質器における改質反応温度を ード側に供給されるので、カソード排ガス中では酸素に 30 約700℃付近、СО変成器での変成反応温度を約23 0℃付近にそれぞれ設定した。

> 【0034】図3には、CO変成器4から送出される改 質ガス301に各種の気体を混合して反応ガスとし、通 常の空気を混合したガス(従来例)302、燃料電池6 の冷却水で加湿した空気(露点80℃)を混合したガス (実施の形態1)303、および燃料電池6のカソード 排気ガス(空気利用率50%、露点80℃)を混合した ガス(実施の形態2)304の反応ガスの成分を示し た。尚、それぞれOz/CO比が3となるようにしてい る。反応ガス組成はH₂、CO、CO₂、CH₄、H₂O、 Nz、Oz等の成分からなり、とのうちCOの選択酸化反 応に主として関係するのはCOとO2成分である(選択 酸化反応:CO+1/2O,→CO,)。

> 【0035】尚、各実施の形態と従来例で電池出力1 k ₩あたりのガス流量は以下の通りである(水素利用率7 0%、平均セル電圧 0.6 V の場合)。

従来例; 28.7 L/min

実施の形態1; 31.0 L/m i n 実施の形態2; 35.3 L/m i n

【0032】当該燃料電池システムの起動初期の操作は 50 との図から明らかなように、従来の空気混合ガス302

中ではH₂Oが10.9%程度含まれるのに対し、加湿空 気混合ガス303では17.5%、カソード排気混合ガ ス304に到っては20.6%に達する。このように、 上記した実施の形態における反応ガスはH,Oを従来の 2倍近くの組成比で含んでいる。なおO1/CO比は、C Oの選択酸化反応に伴って他の成分の酸化反応が多少な がら生じるため、O, 量を理論上よりも多めに(O,/C) O比を3程度に)設定するのが好ましい。

【0036】以上のような組成の反応ガスをCO除去装 置の選択酸化反応器に導入すると、酸化触媒層の温度分 布はそれぞれ図4の温度分布表のようになる。当図にお いて曲線(i)は従来の空気混合ガス302、曲線(i i)は加湿空気混合ガス303、曲線(iii)はカソ ード排気混合ガス304の各温度曲線を示す。まず選択 酸化反応器51内部に約100~150℃ほどの空気混 合ガス302を導入した場合は、導入後間もなくガス入 口付近で急激に反応するため触媒層が温度上昇し髙温状 態(約200~250℃)に到達するようになる。選択 酸化反応の適正温度領域の上限は約200℃付近である から、反応器にガスが導入されてからCO除去がなされ 20 るのは触媒層がこの高温領域に達するまでの間に限られ ている。しかしながら曲線(i)が示すように、選択酸 化反応を為し得る実際の触媒層の領域はこのガス導入口 付近に限られていた。

【0037】しかしながらとれに対し、加湿空気混合ガ ス303 (曲線 i i)を選択酸化反応器 (51) に導入 した場合には、反応ガスが選択酸化触媒に接触しても〇 2成分が希釈されているために反応が抑制され、穏やか に反応が開始される。また、水蒸気の増加により反応ガ スの熱容量が増加しているために反応温度の急激な温度 30 施の形態1)の主要構成を示す概略図である。 上昇も回避されるので、図4に示すように触媒温度の上 昇カーブが緩やかになり、その分選択酸化反応に寄与す る触媒層の領域がガス入口からガス出口にわたって長く なる。これにより、CO除去効率が向上される。

【0038】カソード排ガス304(曲線 i i i)を使 用した場合には、上記加湿空気混合ガス303(曲線 i i) の効果に加えて次の効果がある。 すなわちカソード 排ガス304の酸素濃度は燃料電池の稼働により通常空 気に比べて低いため、露点およびO1/CO比を加湿空気 混合ガス303と同様にした場合にはガス中のN₂及び 水蒸気量がさらに増加することになり、これによって酸 化反応の抑制効果が向上される。また熱容量も増加する ため、反応温度の上昇に対して、より有効な制御を為す ことができる。

【0039】とのような水蒸気による効果は、反応ガス に添加する水蒸気の量に一般に比例し、その効果は反応 ガスの水蒸気飽和量を最大値として、一酸化炭素除去装 置周辺の空気の水蒸気量を最小値とした場合の範囲に得 られる。との範囲において、水蒸気量が多いほど反応ガ スの熱容量を増加させつつ、一酸化炭素および酸素濃度 50

を希釈して選択酸化反応の効率を高める効果は高くな る。しかし、多量に水蒸気を添加する場合には、水蒸気 発生のための熱源を必要とするため、システムの熱パラ ンスを考慮して添加量を調整する必要があるのは言うま でもない。また、水蒸気量が少なくてもわずかながら効 果があるが、燃料電池6の排熱を利用し、冷却水やカソ ード排気ガスの温度(約80℃)程度を露点として添加 量を設定した方が、加湿のための設備を新たに備える必 要もなく、効果的な結果を得られるので望ましい。

【0040】なお実施の形態では、反応ガスに水蒸気を 混合する例を示したが、COの選択酸化反応に対して比 較的不活性な成分であればよいので、他にN,であって もよい。但しNz等を使用する場合には、これを供給す るための設備を別途配設しなければならない。さらに上 記実施の形態では反応器51が円筒形状である例を示し たが、角筒形状などでもよい。

[0041]

【発明の効果】以上の説明から明らかなように、本発明 はCOを含む水素リッチな改質ガスに空気を混合して反 応ガスを生成し、反応器内の触媒により前記反応ガス中 のCOを除去する一酸化炭素除去装置において、CO除 去前に、予め反応ガスの熱容量を増加させつつ反応ガス 中のCOおよび酸素を希釈する反応ガス希釈手段を備え るので、従来のように反応器のガス導入口付近で選択酸 化反応が急激に進行して反応効率が低下するのを回避で き、良好に選択酸化反応の効率を維持しつつ、COを除 去することが可能になるという効果がある。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の一適用例である燃料電池システム(実

【図2】本発明の一適用例である燃料電池システム(実 施の形態2)の主要構成を示す概略図である。

【図3】反応ガス組成比を表す図である。

【図4】選択酸化反応器の触媒層の温度分布を表す図で ある。

【符号の説明】

CO除去装置

5 1 選択酸化反応器

52, 54 加湿空気流通管

53, 64, 70 エアポンプ

> 55 空気導入管

> 56 空気加湿器

固体高分子型燃料電池

アノード部 6 1

62 カソード部

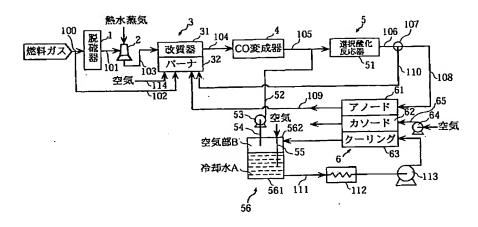
クーリング部

67, 107 三方弁

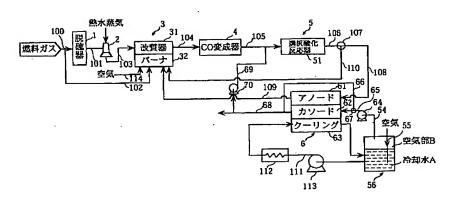
113 ポンプ

561 バッファ槽

【図1】



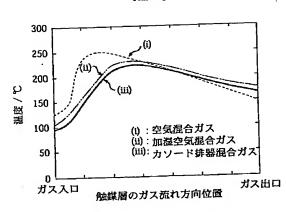
【図2】



[図3]

			ガス組成(%)						従来例を1と
301 302 303 304	ガス種	H2	со	CO2	CH4	H ₂ O	N2	O2	した場合の相 対ガス量
	改質ガス	68.7	0.8	17.4	0.9	12.2			
	従来例	61.5	0.7	15.5	0.8	10.9	8.3	2.2	11
	実施例1	57.0	0.7	14.4	0.8	17.5	7.7	2.0	1.08
	実施例2	50.2	0.6	12.7	0.7	20.6	13.5	1.8	1.23







フロントページの続き

(51)Int.Cl.⁶ H 0 1 M 8/04 識別記号

FΙ H 0 1 M 8/04

J N

8/10

8/10

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record.

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:
BLACK BORDERS
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
☐ FADED TEXT OR DRAWING
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

☐ OTHER: ____

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.